

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 2002-231051

(43)Date of publication of application : 16.08.2002

(51)Int.Cl.

H01B 1/24  
C08J 5/00  
C08K 3/04  
C08K 3/32  
C08K 7/06  
C08L 71/12  
C08L101/00  
H05K 9/00

(21)Application number : 2001-028180

(71)Applicant : TORAY IND INC

(22)Date of filing : 05.02.2001

(72)Inventor : WADAHARA EISUKE  
ISHIBASHI SOICHI  
YOSHIOKA KENICHI

(54) CONDUCTIVE RESIN COMPONENT, AND MOLDING PRODUCT USING THE SAME

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a conductive resin composition and its molded product with high conductivity, moldability (fluidity at molding), and high grade outlook, and to provide a molding product using the same.

SOLUTION: The conductive resin is composed of at least following constituents [A], [B] and [C], and the constituent [A] fulfils at least following conditions (A1), and/or (A2). [A]: discontinuous fibrous or needle-shaped graphite filler [B]: conductive fiber, [C]: resin. (A1): The Raman scattering strength ratio I2/I1 be less than 0.3. (A2): The Raman scattering strength ratio I2/I3 be less than 0.3. Here, I1: local maximum of the Raman scattering strength appearing in the vicinity of the Raman shift 1360 cm<sup>-1</sup>, I2: local minimum of the Raman scattering strength appearing in the vicinity of the Raman shift 1480 cm<sup>-1</sup>, I3: local maximum of the Raman scattering strength appearing in the vicinity of the Raman shift 1580 cm<sup>-1</sup>. The molding material and the molding product are formed by processing or molding above conductive resin component.

## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号  
特開2002-231051  
(P2002-231051A)

(43) 公開日 平成14年8月16日 (2002.8.16)

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>	識別記号	F I	テマコード <sup>*</sup> (参考)
H 0 1 B 1/24		H 0 1 B 1/24	Z 4 F 0 7 1
C 0 8 J 5/00	C E R	C 0 8 J 5/00	C E R 4 J 0 0 2
	C E Z		C E Z 5 E 3 2 1
C 0 8 K 3/04		C 0 8 K 3/04	5 G 3 0 1
3/32		3/32	
審査請求 未請求 請求項の数15 O L (全 12 頁) 最終頁に続く			

(21) 出願番号	特願2001-28180(P2001-28180)	(71) 出願人	000003159 東レ株式会社 東京都中央区日本橋室町2丁目2番1号
(22) 出願日	平成13年2月5日 (2001.2.5)	(72) 発明者	和田原 英輔 愛媛県伊予郡松前町大字筒井1515番地 東 レ株式会社愛媛工場内
		(72) 発明者	石橋 壮一 愛媛県伊予郡松前町大字筒井1515番地 東 レ株式会社愛媛工場内
		(72) 発明者	吉岡 健一 愛媛県伊予郡松前町大字筒井1515番地 東 レ株式会社愛媛工場内
		最終頁に続く	

(54) 【発明の名称】 導電性樹脂組成物およびその成形品

(57) 【要約】

【課題】 本発明は、高い導電性、成形性（成形時の流動性等）、および外観品位を兼ね備えた導電性樹脂組成物およびその成形品を提供せんとするものである。

【解決手段】 本発明の導電性樹脂組成物は、少なくとも次の構成要素 [A]、[B] および [C] からなり、構成要素 [A] が少なくとも次の条件 (A1)、(A2) の何れか、または両方を満たすことを特徴とする。

[A] : 不連続繊維状または針状黒鉛フィラー

[B] : 導電性繊維

[C] : 樹脂

(A1) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_1$  が、0.3未満であること。

(A2) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_3$  が、0.3未満であること。

ただし、 $I_1$  : ラマンシフト  $1360\text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極大値

$I_2$  : ラマンシフト  $1480\text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極小値

$I_3$  : ラマンシフト  $1580\text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン

散乱強度の極大値

また、本発明の成形材料、成形品は、かかる導電性樹脂組成物を加工、成形されたものであることを特徴とする。

## 【特許請求の範囲】

【請求項 1】 少なくとも次の構成要素 [A]、[B] および [C] からなる導電性樹脂組成物において、構成要素 [A] が少なくとも次の条件 (A1)、(A2) の何れか、または両方を満たすことを特徴とする導電性樹脂組成物。

[A] : 不連続繊維状または針状黒鉛フィラー

[B] : 導電性繊維

[C] : 樹脂

(A1) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_1$  が、0.3未満 10 であること。

(A2) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_3$  が、0.3未満 であること。

ただし、 $I_1$  : ラマンシフト  $1360 \text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極大値

$I_2$  : ラマンシフト  $1480 \text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極小値

$I_3$  : ラマンシフト  $1580 \text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極大値

【請求項 2】 導電性樹脂組成物 100 重量%中に、構成要素 [A] および [B] が、次の範囲内で含有されている請求項 1 に記載の導電性樹脂組成物。 20

[A] : 0.01~5 重量%

[B] : 5~50 重量%

【請求項 3】 構成要素 [A] が、平均単繊維直径が 1~500 nm の範囲内である気相成長炭素繊維および／またはナノチューブである請求項 1 または 2 に記載の導電性樹脂組成物。

【請求項 4】 構成要素 [B] が、炭素繊維である請求項 1~3 のいずれかに記載の導電性樹脂組成物。 30

【請求項 5】 構成要素 [C] が、少なくともスチレン系樹脂、ポリカーボネート樹脂、ポリフェニレンエーテル樹脂、ポリアミド樹脂、ポリエステル樹脂、ポリフェニレンスルフィド樹脂、ポリオレフィン樹脂、液晶性樹脂およびフェノール系樹脂の中から選ばれる少なくとも 1 種である請求項 1~4 のいずれかに記載の導電性樹脂組成物。

【請求項 6】 導電性樹脂組成物が、さらに構成要素 [D] として、カーボン粉末を含有する請求項 1~5 のいずれかに記載の導電性樹脂組成物。

(D1) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_1$  が、0.55~0.80 の範囲内であること。

(D2) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_3$  が、0.54~0.79 の範囲内であること。

【請求項 7】 導電性樹脂組成物が、さらに構成要素 [E] として、更に難燃剤を含有する請求項 1~6 のいずれかに記載の導電性樹脂組成物。

【請求項 8】 難燃剤が、赤リンである請求項 7 に記載の導電性樹脂組成物。

【請求項 9】 請求項 1~8 のいずれかに記載の導電性 50

樹脂組成物が、ペレットの形態を有する成形材料。

【請求項 10】 ペレットが、長繊維ペレットである請求項 9 に記載の成形材料。

【請求項 11】 請求項 1~8 のいずれかに記載の導電性樹脂組成物または請求項 9 ならびに 10 に記載の成形材料のいずれかで構成されていることを特徴とする成形品。

【請求項 12】 導電性樹脂組成物または成形材料が、射出成形されたものである請求項 11 に記載の成形品。

【請求項 13】 成形品が、 $50 \Omega \cdot \text{cm}$  以下の体積固有抵抗値を有する請求項 11 または 12 に記載の成形品。

【請求項 14】 UL-94 規格における難燃性が、1.6 mm 厚 (1/16 インチ) 以下で V-0 以上である請求項 11~13 のいずれかに記載の成形品。

【請求項 15】 成形品が、電気・電子機器、OA 機器、家電機器、または自動車におけるハウジング、ケーシング、カバー、トレーもしくはそれらの部品のうちのいずれかに用いられている請求項 11~14 のいずれかに記載の成形品。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、高い導電性、成形性 (成形時の流動性等)、および外観品位を兼ね備えた導電性樹脂組成物、成形品およびその成形品に関するものである。

【0002】

【従来の技術】従来から、樹脂に導電性材料 (例えば炭素繊維など) を配合することによって、所望の導電性を有する樹脂組成物の提案が行われている。これに対して近年、更に高い導電性を得るために、一般的な導電性材料の配合の増量、特定の導電性材料の配合、複数の導電性材料の併用などの各種試みが行われてきた。

【0003】前述の導電性材料の配合の増量による高導電化においては、組成物の高粘度化、衝撃強度などの力学的特性の大幅な低下、更には得られた成形品の外観品位の低下といった問題点が生じる場合がほとんどであった。

【0004】前述の特定の導電性材料の配合としては、気相成長炭素繊維やナノチューブなどを樹脂に配合する技術が例として挙げられ、例えば特開平 6-49362 号公報、特開平 7-102112 号公報、特開 2000-248186 号公報などで提案されている。しかし、これら特定の導電性材料は非常に高価であり、それら単独で高い導電性を得るためには、ある程度の配合量が必要のため、結果的に樹脂組成物の価格が高くなるといった問題点があった。

【0005】一方、前述の複数の導電性材料の併用による高導電化としては、導電性繊維とカーボンブラックとを併用する技術が例として挙げられ、例えば特開昭 59

ー217395号公報、特公平3-44583号公報、特開平6-240049号公報、特公平8-19256号公報、特開平9-87417号公報などで提案されている。しかし、これらの提案の何れも、一般的な樹脂においては、ある程度の導電性の向上はみられるものの、力学的特性の低下、成形性（例えば成形時の流動性）の低下などの問題が生じるため、高い導電性と成形性とを同時に満足させるものではなかった。

【0006】更に、導電性材料の併用による高導電化としては、炭素繊維と特定の細径炭素繊維（気相成長炭素繊維など）とを併用する技術も例として挙げられ、例えば特開平10-121334号公報、特開2000-44815号公報などで提案されている。しかし、本発明者らが、炭素繊維と特定の細径炭素繊維とを、ある比率で配合した樹脂組成物について検討した処、炭素繊維単独の場合に比べて導電性が向上しない、場合によっては導電性が低下することが判明した。つまり、高い導電性を得るためには、両者の配合比率には厳密な規定が必要であるが、これらの提案には、特定の配合比率による相乗効果についての定量的な記載がない、またはそれらの記載にある配合比率では優れた相乗効果が得られないことが明らかになった。

【0007】つまり、以上の提案によると、電磁波シールド性を高く発現するレベルの高導電性を発現し、かつ成形時の流動性や成形の容易さなどの成形性を満足できる導電性樹脂組成物、成形材料、成形品を得ることができないでいた。

#### 【0008】

【発明が解決しようとする課題】本発明は、かかる従来技術の背景に鑑み、高い導電性、成形性（成形時の流動性等）、および外観品位を兼ね備えた導電性樹脂組成物およびその成形品を提供せんとするものである。

#### 【0009】

【課題を解決するための手段】本発明は、かかる課題を解決するために、次のような手段を採用するものである。即ち、本発明の導電性樹脂組成物は、少なくとも次の構成要素[A]、[B]および[C]からなり、構成要素[A]が少なくとも次の条件(A1)、(A2)の何れか、または両方を満たすことを特徴とするものである。

【0010】[A]：不連続繊維状または針状黒鉛フィラー

[B]：導電性繊維

[C]：樹脂

(A1)：ラマン散乱強度比 $I_2/I_1$ が、0.3未満であること。

【0011】(A2)：ラマン散乱強度比 $I_2/I_1$ が、0.3未満であること。

【0012】ただし、 $I_1$ ：ラマンシフト1360 $\text{cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極大値

$I_2$ ：ラマンシフト1480 $\text{cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極小値

$I_3$ ：ラマンシフト1580 $\text{cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極大値

また、本発明の成形材料、成形品は、かかる導電性樹脂組成物を加工、成形されたものであることを特徴とする。

#### 【0013】

【発明の実施の形態】本発明は、前記課題、即ち、高い導電性、高い成形性（成形時の流動性等）、および高い外観品位を兼ね備えた導電性樹脂組成物について、鋭意検討し、特定条件を満たす不連続繊維状または針状黒鉛フィラーと導電性繊維とを組み合わせ使用して導電性樹脂組成物をつくってみたところ、かかる課題を一挙に解決することを究明したものである。

【0014】すなわち、本発明の導電性樹脂組成物は、少なくとも次の構成要素[A]、[B]および[C]からなり、構成要素[A]として、少なくとも次の条件(A1)、(A2)の何れか、または両方を満たすものを選択して使用する。

【0015】[A]：不連続繊維状または針状黒鉛フィラー

[B]：導電性繊維

[C]：樹脂

(A1)：ラマン散乱強度比 $I_2/I_1$ が、0.3未満であること。

【0016】(A2)：ラマン散乱強度比 $I_2/I_1$ が、0.3未満であること。

【0017】ただし、本発明で用いる符号は次に示す通りである。

【0018】 $I_1$ ：ラマンシフト1360 $\text{cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極大値

$I_2$ ：ラマンシフト1480 $\text{cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極小値

$I_3$ ：ラマンシフト1580 $\text{cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極大値

なお、前記 $I_1$ 、 $I_2$ 、 $I_3$ は、ベースライン補正後のラマン散乱強度についてのものである。上記ベースライン補正とは、600 $\text{cm}^{-1}$ ～2200 $\text{cm}^{-1}$ のラマンシフト範囲内において、ラマンスペクトルのベースラインを直線近似し、その近似直線からの距離をラマン散乱強度とし、測定時のベースラインの傾きを補正する操作のことをいう。

【0019】一般的に、不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの分散性やそのものの自体の導電性等の基本的な特性は、その製造条件により大きく変化し、前記製造条件は不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの結晶構造に大きく影響を及ぼす。炭素材料である不連続繊維状または針状黒鉛フィラーは、ラマンスペクトルの測定により、その結晶構造（ここではグラファイト構造）の発達具合

が推定が可能となる。つまり、不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの基本的特性は、ラマンスペクトルを測定するだけで、簡易に把握できるといえる。

【0020】即ち、本発明における不連続繊維状または針状黒鉛フィラーは、該条件(A1)、(A2)の何れか、または両方を満たすものを選択して、これを使用するところに特徴を有する。

【0021】本発明は、かかる特定な構成を有する不連続繊維状または針状黒鉛フィラーを用いた場合、特異的に高い導電性、成形性（特に成形時の流動性）、および外観品位を兼ね備えた導電性樹脂組成物を提供することができることを究明したものである。すなわち、本発明では、特定なラマンスペクトルを有する不連続繊維状または針状黒鉛フィラーのみが、上記高導電性、成形性、および外観品位を同時に満足するという優れた効果を達成することを見出したものである。前記ラマンスペクトルによる選定は、不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの様々な特性を各々測定することなく、簡便に、かつ、正確に選定することができることから、工業的見地からも非常に有意義である。

【0022】かかる不連続繊維状または針状黒鉛フィラーとしては、その一つの実施要件は、 $I_2/I_1$ が、0.3未満であるが、望ましくは0.15以下、更に望ましくは0.12以下、とりわけ0.1以下であるものを使用するのがよい。即ち、この $I_2/I_1$ が、0.3以上の不連続繊維状または針状黒鉛フィラーを用いた場合には、ある程度の成形性は達成できるものの、導電性に劣るものとなり、導電性と成形性と外観品位とを兼ね備えた導電性樹脂組成物が得られない。

【0023】また、かかる不連続繊維状または針状黒鉛フィラーとしての別の選択方法の一つは、ラマンシフト $1480\text{ cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極小値 $I_2$ と、ラマンシフト $1580\text{ cm}^{-1}$ 付近に現れるラマン散乱強度の極大値 $I_1$ とのラマン散乱強度比 $I_2/I_1$ が、0.3未満、望ましくは0.1未満、更に望ましくは0.01～0.08の範囲内、とりわけ0.02～0.05の範囲内であるものを選択して使用するのがよい。かかる不連続繊維状または針状黒鉛フィラー、つまり $I_2/I_1$ が、0.3未満にある不連続繊維状または針状黒鉛フィラーと、0.3以上のものとの違いは、前記方法で選択したものの場合と同様であり、0.3以上のものは、高い成形性はある程度達成できるものの導電性に劣り、導電性と成形性を兼ね備えた導電性樹脂組成物が得られない。導電性において、前記範囲内のものに比して、範囲外の場合には低い導電性を示す点で、更に導電性にシビアな性質を示す不連続繊維状または針状黒鉛フィラーを選ぶことができる。

【0024】ラマンスペクトルの測定法は、レーザーラマン分光法により測定する。ラマンスペクトルの測定は、樹脂に配合する前の不連続繊維状または針状黒鉛フ

ィラーから測定してもよいし、樹脂組成物、または、その成形品中から不連続繊維状または針状黒鉛フィラーを分離した後に測定してもよい。前者から測定する場合は、マクロラマン（レーザースポット径が $100\text{ }\mu\text{m}$ 程度）、後者から測定する場合は、顕微ラマン（レーザースポット径が $5\text{ }\mu\text{m}$ 程度）にて測定を行うのが好ましい。本発明では、JobinYvon社製Ramanor T-64000を用いて測定を行った。

【0025】成形品からの不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの分離は、配合物の比重差を利用して行うのがよい。かかる不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの分離手法の具体的手段の一例を以下に記述する。

【0026】まず、成形品を不連続繊維状または針状黒鉛フィラーを侵さずに樹脂を溶解する溶媒に浸漬し、完全に樹脂を溶解させる。その後、 $5000\text{ rpm}$ にて30分間遠心分離を行い、更に遠心分離後の上澄み液を $30000\text{ rpm}$ にて30分間超遠心分離を行う。超遠心分離後の上澄み液を、PTFEフィルターなどで濾過することにより不連続繊維状または針状黒鉛フィラーを分離する。この場合のラマンスペクトルの測定は、顕微ラマンにより上記分離による回収物中の黒色部分について行うのが好ましい。なお、上記分離した黒色部分のラマンスペクトルの測定を、PTFEフィルターなど不連続繊維状または針状黒鉛フィラー以外のものと一緒にした場合、それらのラマンスペクトルは差し引くものとする。

【0027】前記構成要素[A]は、上述の各条件の範囲内である不連続繊維状または針状黒鉛フィラーであれば特に制限はされないが、その導電性付与効果の面から、気相成長炭素繊維および／またはナノチューブであるのが好ましい。

【0028】ここでいう気相成長炭素繊維および／またはナノチューブとは、気相で結晶を成長させる製造方法（気相成長法）により得られる一般的には不連続な炭素繊維や黒鉛繊維、および／または、気相成長法、アーク放電法、レーザー蒸発法などにより得られる単層ナノチューブや多層ナノチューブを指し、これらは、針状、コイル状、チューブ状の形態など任意の形態をとることができる。また、これらを2種類以上ブレンドしたのものでよい。かかる構成要素[A]の製造方法は特に制限はないが、例えば特公表平2-503334号公報、特開平11-256430号公報などに開示されている方法などが挙げられる。

【0029】これら構成要素[A]は、平均単繊維直径が $1\sim500\text{ nm}$ の範囲内であるのが好ましい。 $1\text{ nm}$ 未満では、繊維として製造することが困難になる場合がある。一方、 $500\text{ nm}$ を超えると、特に所望の導電性を得ることができない場合がある。より好ましくは $3\sim100\text{ nm}$ 、更に好ましくは $5\sim40\text{ nm}$ 、とりわけ $7\sim30\text{ nm}$ の範囲内であるのが好ましい。

【0030】また、平均アスペクト比は1~10000の範囲内、好ましくは10~5000の範囲内であると、その導電性付与効果が高いため好ましい。

【0031】これら構成要素[A]は、導電性樹脂組成物100重量%に対して、0.01~5重量%の範囲内であるのが好ましい。より好ましくは0.05~0.7重量%、更に好ましくは0.1~0.45重量%、とりわけ0.15~0.35重量%の範囲内であるのが好ましい。0.01重量%未満では、所望の導電性を得られない場合がある。一方、5重量%を超えると、成形時の流動性に極端に劣り、本発明の効果である成形性が悪くなるだけでなく、成形時に後述の構成要素[B]を切断・折損する作用が著しく強く発現し、構成要素[A]を含まずに構成要素[B]単独で配合したものより導電性に劣る場合がある。

【0032】かかる構成要素[B]とは、絶縁性繊維でない繊維全般を指し、例えば炭素繊維、金属繊維（ステンレス鋼繊維、銅繊維など）などの単独で導電性を示す繊維の他に、絶縁性繊維であるガラス繊維、有機繊維（アラミド繊維、PBO繊維、ポリフェニレンサルファイド繊維、ポリエステル繊維、アクリル繊維、ナイロン繊維、ポリエチレン繊維など）、無機繊維（シリコンカーバイド繊維、シリコンナイトライド繊維など）や、導電性繊維（金属繊維、炭素繊維）に導電体（金属、金属酸化物など）を被覆した繊維も導電性繊維に含まれる。また、前記導電性繊維を2種類以上併用することも、導電性繊維とガラス繊維やアラミド繊維などの絶縁性繊維とを併用することもできる。かかる導電性繊維としては、価格、力学的特性、導電性、比重のバランスに優れた炭素繊維が好ましい。

【0033】かかる炭素繊維とは、例えば、PAN系、ピッチ系からつくられた炭素繊維や黒鉛繊維、それらをニッケル、イッテルビウム、金、銀、銅などの金属を、メッキ法（電解、無電解）、CVD法、PVD法、イオンプレーティング法、蒸着法などにより少なくとも1層以上被覆して構成された金属被覆炭素繊維や、これらを2種類以上ブレンドして構成されたものを指す。2種類以上併用する場合には、炭素繊維とガラス繊維やアラミド繊維などの炭素繊維以外の繊維とを併用することもできる。かかる炭素繊維としては、強度と弾性率などの力学的特性と価格とのバランスに優れたPAN系炭素繊維が好ましい。

【0034】本発明で用いる炭素繊維としては、広角X線回折法により測定された結晶サイズ（以下、 $L_c$ と記す）が、1~6nmの範囲内であることが好ましい。1nm未満である場合、炭素繊維の炭化または黒鉛化が十分ではなく、炭素繊維自体の導電性が低くなる。これに起因して、得られた成形品の導電性が劣る場合がある。一方、6nmを越える場合、炭素繊維の炭化もしくは黒鉛化は十分であり、炭素繊維自体の導電性には優れるも

の、脆く繊維折損しやすくなる。これに起因して、成形品中の繊維長さが短くなり、優れた導電性が期待できないため好ましくない。より好ましくは1.3~4.5nm、さらに好ましくは1.6~3.5nmの範囲内である。とりわけ好ましくは1.8~2.8nmの範囲内であるものがよい。なお、広角X線回折法による $L_c$ の測定は、日本学術振興会第117委員会、炭素、36、p25（1963）に記載された方法にて行った。

【0035】これら構成要素[B]は、平均単繊維直径が1~20 $\mu$ mの範囲内であるのが好ましい。より好ましくは4~15 $\mu$ m、更に好ましくは5~11 $\mu$ m、とりわけ6~8 $\mu$ mの範囲内であるのが好ましい。1 $\mu$ m未満では、所望の力学的特性を得られない場合がある。一方、20 $\mu$ mを超えると、特に所望の導電性を得ることができない場合がある。

【0036】これら構成要素[B]は、導電性樹脂組成物100重量%に対して、5~50重量%の範囲内であるのが好ましい。より好ましくは8~40重量%、更に好ましくは15~35重量%、とりわけ20~30重量%の範囲内であるのが好ましい。5重量%未満では、所望の導電性や力学的特性を得られない場合がある。一方、50重量%を超えると、成形時の流動性に劣ることにより、成形性が悪くなるだけでなく、成形品の外観品位にも劣る場合がある。

【0037】かかる構成要素[C]とは、熱硬化性樹脂および熱可塑性樹脂のどちらも使用することができるが、熱可塑性樹脂である場合、得られた成形品の衝撃強度に優れ、かつ成形効率の高いプレス成形や射出成形が可能であるため好ましい。

【0038】かかる熱硬化性樹脂としては、例えば、不飽和ポリエステル、ビニルエステル、エポキシ、フェノール（レゾール型）、ユリア・メラミン、ポリイミド等や、これらの共重合体、変性体、および、2種類以上ブレンドした樹脂などを使用することができる。また、更に耐衝撃性向上のために、上記熱硬化性樹脂にエラストマーもしくはゴム成分を添加した樹脂であってもよい。

【0039】かかる熱可塑性樹脂としては、例えば、ポリエチレンテレフタレート（PET）、ポリブチレンテレフタレート（PBT）、ポリトリメチレンテレフタレート（PTT）、ポリエチレンナフタレート（PEN）、液晶ポリエステル等のポリエステルや、ポリエチレン（PE）、ポリプロピレン（PP）、ポリブチレン等のポリオレフィンや、スチレン系樹脂の他や、ポリオキシメチレン（POM）、ポリアミド（PA）、ポリカーボネート（PC）、ポリメチレンメタクリレート（PMMA）、ポリ塩化ビニル（PVC）、ポリフェニレンスルフィド（PPS）、ポリフェニレンエーテル（PPE）、ポリイミド（PI）、ポリアミドイミド（PAI）、ポリエーテルイミド（PEI）、ポリスルホン（PSU）、ポリエーテルスルホン、ポリケトン（P

K)、ポリエーテルケトン (PEK)、ポリエーテルエーテルケトン (PEEK)、ポリエーテルケトンケトン (PEKK)、ポリアリレート (PAR)、ポリエーテルニトリル (PEN)、フェノール (ノボラック型など) フェノキシ樹脂、ポリテトラフルオロエチレンなどのフッ素系樹脂、更にポリスチレン系、ポリオレフィン系、ポリウレタン系、ポリエステル系、ポリアミド系、ポリブタジエン系、ポリイソプレン系、フッ素系等の熱可塑エラストマー等や、これらの共重合体、変性体、および2種類以上ブレンドした樹脂などであってもよい。また、更に耐衝撃性向上のために、上記熱可塑性樹脂にその他のエラストマーもしくはゴム成分を添加した樹脂であってもよい。

【0040】本発明における樹脂としては、スチレン系樹脂、ポリカーボネート樹脂、ポリフェニレンエーテル樹脂、ポリアミド樹脂、ポリエステル樹脂、ポリフェニレンスルフィド樹脂、ポリオレフィン樹脂、液晶性樹脂およびフェノール系樹脂の中から選ばれる少なくとも1種の熱可塑性樹脂がより好ましい。より好ましくは、スチレン系樹脂、ポリアミド樹脂、ポリエステル樹脂およびフェノール系樹脂の中から選ばれる少なくとも1種の熱可塑性樹脂である。

【0041】かかるスチレン系樹脂とは、スチレンおよび/またはその誘導体 (総称して芳香族ビニル系単量体と称する場合がある) から生成した単位を含有する。

【0042】かかるスチレン系樹脂としては、スチレン系 (共) 重合体、ゴム強化スチレン (共) 重合体が挙げられる。スチレン系 (共) 重合体としては芳香族ビニル系単量体の1種または2種以上を重合した重合体、芳香族ビニル系単量体の1種または2種以上とそれと共重合可能な単量体の1種または2種以上を共重合した共重合体が挙げられる。また、ゴム強化スチレン (共) 重合体としては、スチレン単量体を含有する (共) 重合体がゴム質重合体にグラフトした構造をとるものと、スチレン単量体を含有する (共) 重合体がゴム質重合体に非グラフトした構造をとるものとが挙げられる。

【0043】本発明において好ましいスチレン系樹脂としては、PS (ポリスチレン) 等のスチレン系重合体、HIPS (高衝撃ポリスチレン) 等のゴム強化スチレン系重合体、AS (アクリロニトリル/スチレン共重合体) 等のスチレン系共重合体、AES (アクリロニトリル/エチレン・プロピレン・非共役ジエンゴム/スチレン共重合体)、ABS (アクリロニトリル/ブタジエン/スチレン共重合体)、MBS (メタクリル酸メチル/ブタジエン/スチレン共重合体)、ASA (アクリロニトリル/スチレン/アクリルゴム共重合体) などのゴム強化 (共) 重合体等が挙げられ、なかでも特にPS (ポリスチレン) 等のスチレン系重合体、AS (アクリロニトリル/スチレン共重合体) 等のスチレン系共重合体、ABS (アクリロニトリル/ブタジエン/スチレン共重

合体)、ASA (アクリロニトリル/スチレン/アクリルゴム共重合体) が好ましい。

【0044】かかるポリアミド樹脂としては、150℃以上の融点を有する上に耐熱性や強度に優れたナイロン樹脂であり、具体的な例としてはナイロン6、ナイロン66、ナイロン46、ナイロン610、ナイロン612、ナイロン9T、ナイロン66/6、ナイロン66/6T、ナイロン66/6I、ナイロン6/6T、ナイロン6/6T、ナイロン12/6T、ナイロン6T/6I、ナイロン66/6T/6I、ナイロン66/6/6T、ナイロン66/6/6I、ナイロン6T/M5T、ナイロンXD6、ポリメタキシリレンアジパミド、およびこれらの共重合体ないし混合物などを好ましく使用することができる。また、特性 (特に耐衝撃性) 改良の必要性に応じて、例えば、無水マレイン酸変性オレフィン系重合体、ABS、ASAなどのオレフィン系共重合体、ポリエステルポリエーテルエラストマー、ポリエステルポリエステルエラストマーなどのエラストマーから選ばれる1種または2種以上の混合物を添加して、所望の特性をさらに付与したものも使用することもできる。

【0045】かかるポリエステル樹脂としては、実質的に、ジカルボン酸とグリコールとの重縮合物、環状ラクTONの開環重合体、ヒドロキシカルボン酸の重縮合物、二塩基酸とグリコールとの重縮合物などが挙げられ、具体的には、ポリエチレンテレフタレート樹脂、ポリプロピレンテレフタレート樹脂、ポリトリメチレンテレフタレート樹脂、ポリブチレンテレフタレート樹脂、ポリエチレンナフタレート樹脂、ポリブチレンナフタレート樹脂、ポリシクロヘキサジメチレンテレフタレート樹脂およびポリエチレン-1, 2-ビス (フェノキシ) エタン-4, 4'-ジカルボキシレート樹脂などのほか、ポリエチレン-1, 2-ビス (フェノキシ) エタン-4, 4'-ジカルボキシレート樹脂などのほか、ポリエチレンイソフタレート/テレフタレート樹脂、ポリブチレンテレフタレート/イソフタレート樹脂、ポリブチレンテレフタレート/デカンジカルボキシレート樹脂およびポリシクロヘキサジメチレンテレフタレート/イソフタレート樹脂などの共重合体や混合物を挙げることができる。

【0046】ここで、高い難燃性または高い成形性を成形品に付与する場合には、上述の樹脂等にフェノール系樹脂を配合するのが好ましい。かかるフェノール系樹脂とは、少なくともフェノール性水酸基を有する成分を単独もしくは共重合されたものを指し、例えば各種フェノール樹脂 (フェノールノボラック、クレゾールノボラック、オクチルフェノール、フェニルフェノール、ナフトールノボラック、フェノールアルキル、ナフトールアルキル、フェノールレゾールなど) や変性フェノール樹脂 (アルキルベンゼン変性 (特にキシレン変性)、カシュー変性、テルペン変性など) などが挙げられる。好



ましいフェノール系重合体としては、フェノールノボラック樹脂、フェノールアラルキル樹脂などが挙げられる。

【0047】本発明における炭素繊維樹脂組成物は、更に高い導電性を効率よく且つ安価に得るために、構成要素 [D] として、少なくとも次の条件 (D1)、(D2) の何れか、または両方を満たすカーボン粉末を更に含有していてもよい。

(D1) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_1$  が、0.55 ~ 0.80 の範囲内であること。

(D2) : ラマン散乱強度比  $I_2 / I_1$  が、0.54 ~ 0.79 の範囲内であること。

【0048】かかる特定なラマンスペクトルを有するカーボン粉末を使用した場合、特異的に高い導電性、力学的特性、成形性、および外観品位を兼ね備えた導電性樹脂組成物を得ることができる。

【0049】かかるカーボン粉末の、その一つを選択要件である条件 (D1) は、 $I_2 / I_1$  が、0.55 ~ 0.80 であるが、望ましくは 0.65 ~ 0.75、さらに望ましくは 0.67 ~ 0.73 の範囲内にあるものを 20 使用するのがよい。とりわけ 0.68 ~ 0.72 の範囲内であるものが望ましい。すなわち、この  $I_2 / I_1$  が、0.55 ~ 0.80 の範囲外のカーボン粉末を用いた場合には、高い導電性は達成できるものの、成形時の流動性に著しく劣るものとなり、導電性と成形性を兼ね備えた導電性樹脂組成物が得られない。即ち、 $I_2 / I_1$  が 0.55 未満であるカーボン粉末の場合は、導電性はともかく、成形時の流動性に大きく劣るものとなる。

【0050】また、本発明のカーボン粉末の別の選択方法の一つである条件 (D2) が、0.54 ~ 0.79、30 望ましくは 0.57 ~ 0.67、更に望ましくは 0.59 ~ 0.65 の範囲内にあるカーボン粉末を選択して使用するのがよい。とりわけ 0.60 ~ 0.64 の範囲内であるものが望ましい。

【0051】かかるカーボン粉末、つまり  $I_2 / I_1$  が、0.54 ~ 0.79 の範囲内にあるカーボン粉末と、その範囲外のカーボン粉末との効果的な違いは、前記方法で選択したものの場合と同様であり、該範囲外のもの 40 は、高い導電性は達成できるものの、成形時の流動性に著しく劣り、導電性と成形性を兼ね備えた導電性樹脂組成物が得られない。この条件にて選択されたカーボン粉末は、さらに優れた高導電化と高成形性を兼ね備えた導電性樹脂組成物を確実に提供することができる。

【0052】なお、ラマンスペクトルの測定法は、構成要素 [A] で記述した方法と同じ方法にて測定することができる。

【0053】本発明における導電性樹脂組成物は、高い難燃性を得るために、構成要素 [E] として更に難燃剤を含有していてもよい。ここで難燃剤とは、ハロゲン化合物、アンチモン化合物の少なくとも 1 種、または非ハ 50

ロゲン系であるリン化合物、窒素化合物、シリコン化合物、フッ素化合物、金属水酸化物の少なくとも 1 種である。

【0054】かかるリン化合物とは、リンを含有する有機または無機化合物であれば特に制限はなく、例えばポリリン酸アンモニウム、ポリホスファゼン、ホスフェート、ホスホネート、ホスフィネート、ホスフィンオキシド、赤リンなどが挙げられ、これらを単独で用いても併用してもよい。中でもポリリン酸アンモニウム、芳香族ホスフェート、赤リンが好ましく、とりわけ、リン原子の含有量が高いことにより少量の添加量で高い難燃性を得られる赤リンが好ましい。

【0055】本発明の導電性樹脂組成物は、その目的に応じて更に充填材（マイカ、タルク、カオリン、セリサイト、ベントナイト、ゾノトライト、セピオライト、スメクタイト、モンモリロナイト、ワラストナイト、シリカ、炭酸カルシウム、ガラスビーズ、ガラスフレーク、ガラスマイクロバルーン、クレー、二硫化モリブデン、酸化チタン、酸化亜鉛、酸化アンチモン、ポリリン酸カルシウム、グラファイト、硫酸バリウム、硫酸マグネシウム、ホウ酸亜鉛、ホウ酸亜カルシウム、ホウ酸アルミニウムウイスカ、チタン酸カリウムウイスカ、高分子など）、導電性付与材（金属系、金属酸化物系など）、難燃剤（ハロゲン系（臭素化樹脂など）、アンチモン系（三酸化アンチモン、五酸化アンチモンなど）、リン系、有機酸金属塩系（有ホウ酸金属塩、カルボン酸金属塩、芳香族スルホンイミド金属塩など）、無機系（硼酸亜鉛、亜鉛、酸化亜鉛、ジルコニウム化合物など）、窒素系（シアヌル酸、イソシアヌル酸、メラミン、メラミンシアヌレート、メラミンホスフェート、窒素化グアニジンなど）、フッ素系（PTFE など）、シリコン系（ポリオルガノシロキサンなど）、金属水酸化物系（水酸化アルミニウム、水酸化マグネシウムなど）など）、難燃助剤（酸化カドミウム、酸化亜鉛、酸化第一銅、酸化第二銅、酸化第一鉄、酸化第二鉄、酸化コバルト、酸化マンガン、酸化モリブデン、酸化スズおよび酸化チタンなど）、顔料、染料、滑剤、離型剤、相溶化剤、分散剤、結晶核剤（マイカ、タルク、カオリンなど）、可塑剤（リン酸エステルなど）、熱安定剤、酸化防止剤、着色防止剤、紫外線吸収剤、流動性改質剤、発泡剤、抗菌剤、制振剤、防臭剤、摺動性改質剤、帯電防止剤（ポリエーテルエステルアミドなど）等の任意の添加剤を、単独でも、2 種類以上ブレンドしたものでも使用することができる。

【0056】また、かかる充填材などは、膨潤化剤により膨潤されていてもよいし、有機化剤により有機化されていてもよい。膨潤化剤、有機化剤としては、イオン交換などにより充填材などを膨潤化または有機化し得るものなら特に制限はなく、具体的には  $\epsilon$ -カプロラクタム、1,2-アミノドデカン酸、1,2-アミノラウリン

酸、アルキルアンモニウム塩（ジメチルジアルキルアンモニウムなど）などが挙げられる。特にポリアミド樹脂、ポリプロピレン樹脂、ポリアセタール樹脂、スチレン系樹脂、アクリル系樹脂などに膨潤化または有機化された充填材（好ましくはモンモリロナイト、マイカ、サポナイト、ヘクトライト、セピオライト、クレー）が配合されていると、充填材のナノオーダーでの分散が可能となり、より少ない配合量で所望の特性が得られるため好ましい。

【0057】本発明の導電性樹脂組成物または成形材料は、例えば射出成形（射出圧縮成形、ガスアシスト射出成形、インサート成形など）、ブロー成形、回転成形、押出成形、プレス成形、トランスファー成形（RTM成形、RIM成形、SCRIMP成形）、フィラメントワインディング成形、オートクレーブ成形、ハンドレイアップ成形などの成形方法によって成形されて成形品を提供することができるが、最も望ましい成形法は、生産性の高い射出成形により成形するのがよい。

【0058】かかる成形に用いられる成形材料の形態としては、ペレット、スタンパブルシート、プリプレグ、SMC、BMC等を使用することができるが、最も望ましい成形材料は、射出成形に用いられるペレットである。前記ペレットは、一般的には、所望量の樹脂とフィラーや繊維のチョップド糸または連続繊維とを押出機中で混練し、押出、ペレタイズすることによって得られたものを指す。特に繊維を用いた場合、前述のペレットは、ペレットの長手方向の長さより、ペレット中の繊維長さの方が短くなるが、本発明でいうペレットには、長繊維ペレットも含まれる。

【0059】かかる長繊維ペレットとは、特公昭63-37694号公報に示されるような、繊維がペレットの長手方向に、ほぼ平行に配列し、ペレット中の繊維長さが、ペレット長さと同じまたはそれ以上であるものを指す。この場合、樹脂は繊維束中に含浸されていても、繊維束に被覆されていてもよい。特に樹脂が被覆された長繊維ペレットの場合、繊維束には被覆されたものと同じか、あるいは被覆された樹脂よりも低粘度（または低分子量）の樹脂が、予め含浸されていてもよい。

【0060】本発明の成形材料からなる成形品が、優れた導電性、力学的特性を兼ね備えるためには、成形品中の炭素繊維のアスペクト比を長くすることが有効であるが、そのためには、前述のペレットの中でも長繊維ペレットを用いて成形するのが望ましい。

【0061】本発明における成形品は、優れた導電性を付与できるため、体積固有抵抗値が $50\Omega\cdot\text{cm}$ 以下である成形品として用いられるのが好ましい。成形品としては、その体積固有抵抗値が $50\Omega\cdot\text{cm}$ を越える場合、電磁波シールド材等の用途には適応しにくく、用途が限定される場合がある。本発明の成形材料より得られる成形品は、その体積固有抵抗値が、望ましくは $30\Omega$

$\cdot\text{cm}$ 以下であるものがよい。好ましくは $10\Omega\cdot\text{cm}$ 以下、更に好ましくは $1\Omega\cdot\text{cm}$ 以下、とりわけ $0.4\Omega\cdot\text{cm}$ 以下が好ましい。

【0062】本発明における成形品は、優れた導電性だけではなく、難燃剤を配合した場合には高い難燃性（特にドリップ防止性）を付与できるため、UL-94規格において、 $1.6\text{mm}$ （ $1/16$ インチ）厚での難燃性がV-0またはそれより良好なものが得られる成形品として用いられるのが好ましい。

【0063】ここで、V-0の難燃性とは、UL-94規格（Underwriters Laboratories Inc.で考案された米国燃焼試験法）において、燃焼時間やその状態、延焼の有無、滴下（ドリップ）の有無やその滴下物の燃焼性などにより規定されているV-0の条件を満たした難燃性を指す。また、V-0よりも良好な難燃性とは、前記V-0クラスにおける規定値よりも更に少ない燃焼時間を示す難燃性や、試験片の厚みがより薄い場合においてV-0の規定条件を満たす難燃性を指す。

【0064】本発明における成形品の用途としては、優れた導電性、力学的特性（特に剛性）が求められる電子・電気機器用、OA機器用、精密機器用、自動車用の部材、例えばハウジング、ケーシング、カバー、トレーなどが好ましい例として挙げられ、特に導電性（電磁波シールド性）と高い剛性（軽量化）との要求が高い携帯用の電子・電気機器のハウジングなどがとりわけ好ましい例として挙げられる。より具体的には、大型ディスプレイ、ノート型パソコン、携帯用電話機、PHS、PDA（電子手帳などの携帯情報端末）、ビデオカメラ、ビデオカメラ、デジタルスチルカメラ、携帯用ラジオカセット再生機、インバーターなどのハウジング、ケーシングなどである。

【0065】また、優れた導電性を有しているため、炭素繊維の少量添加で帯電／放電防止性を付与することができ、それらの特性が必要とされる部材、例えばICトレー、シリコンウェハー運搬用バスケットなどへの適応にも有用である。

【0066】

【実施例】以下、実施例によって本発明を更に詳細に説明する。

【0067】本発明の構成要素を用いた導電性樹脂組成物または成形材料からなる成形品に関する評価項目およびその方法を下記する。

（1）体積固有抵抗値

まず、幅 $12.7\text{mm}$ ×長さ $65\text{mm}$ ×厚さ $2\text{mm}$ の試験片を、長さ方向の辺の内側で幅方向の辺の極近傍に位置するファンゲートにて射出成形した。次いで、成形した試験片の幅×厚さ面に導電性ペースト（藤倉化成（株）製ドータイト）を塗布し、十分に導電性ペーストを乾燥させてから、絶乾状態（水分率 $0.05\%$ 以下）で測定に供した。測定に際しては、幅×厚さ面を電極に圧着

し、電極間の電気抵抗値をデジタルマルチメーター（アドバンテスト社製R6581）にて測定した。前記電気抵抗値から測定機器、治具等の接触抵抗を減じた値に、導電性ペースト塗布面の面積を乗じ、次いで、その値を試験片長さで除したものを固有抵抗値とした（単位は $\Omega \cdot \text{cm}$ ）。なお、本測定では10サンプル測定し、それらの平均値を用いた。

#### （2）剛性

ASTM D 790（スパン間距離 $L$ ／厚さ $D=16$ ）に基づいた曲げ弾性率にて評価した（単位はGPa）。用いた試験片の板厚は6.4mm（1／4インチ）厚で、水分率0.05%以下で試験に供した。なお、本測定では5サンプル測定し、それらの平均値を用いた。

#### （3）Izod衝撃強度

ASTM D 256に基づいたモールドノッチ有りIzod衝撃強度にて評価した（単位はJ/m）。用いた試験片の板厚は3.2mm（1／8インチ）厚で、水分率0.05%以下で試験に供した。なお、本測定では10サンプル測定し、それらの平均値を用いた。

#### （4）難燃性

UL-94規格に基づいた難燃性試験にて評価した。用いた試験片の板厚は0.8mm（1／32インチ）厚で、試験片の長辺方向全長に渡るフィルムゲートにて射出成形して試験片を得た。

【0068】最後に、上記評価項目の導電性、力学的特性、成形性のバランスを、〇〇：特に優れる、〇：優れる、△：優れない、×：著しく劣る、の4段階にて総合的に評価した。

#### 実施例1、比較例1

水分率0.05%以下に十分乾燥した所望量の構成要素[A]、[C]を2軸押出機のメインホッパーから投入し、十分熔融・混練された状態で押し出ししながら、水分率0.05%以下に十分乾燥した所望量の6mm長にチョップ化された構成要素[B]をサイドホッパーから投入し、樹脂を炭素繊維中に含浸させる。このようにして

得られた不連続の炭素繊維を含有するガットを冷却後、カッターで5mmに切断して、ペレットを得た。

【0069】各構成要素、その他の成分の種類およびその配合率は表1に示した通りである。得られたペレットを100℃にて5時間以上真空中で乾燥させた後、バレル温度320℃、金型温度80℃にて射出成形して

（1）～（3）項記載の各試験に供した。評価結果を表1に示す。

実施例2～5、比較例2、3

- 10 水分率0.05%以下に十分乾燥した所望量の構成要素[A]、[C]、必要に応じて構成要素[D]、[E]、その他の成分とを2軸押出機にて十分熔融・混練しながら押し出し、構成要素[A]、[D]、[E]、その他の成分などが、構成要素[C]中に均一したマスターペレットを用意する。

- 20 【0070】前記マスターペレットを1軸押出機にて、その先端に取り付けたクロスヘッドダイ中に十分熔融・混練された状態で押し出ししながら、水分率0.05%以下に十分乾燥した連続繊維状の構成要素[B]束も連続して前記クロスヘッドダイ中に供給し、構成要素

- [A]、[C]をはじめとする各構成要素を、構成要素[B]束中に十分含浸させる。ここでクロスヘッドダイとは、そのダイ中で連続した繊維束を開繊させながら熔融樹脂等をその中に含浸させる装置のことをいう。このようにして得られた連続繊維状の構成要素[B]束を含有するストランドを冷却後、カッターで7mmに切断して、長繊維ペレットを得た。

- 30 【0071】各構成要素、その他の成分の種類およびその配合率は表1に示した通りである。得られたペレットを80℃にて5時間以上真空中で乾燥させた後、シリンダ温度は260℃、金型温度は70℃にて射出成形して（1）～（4）項記載の各試験の射出成形に供した。評価結果を表1に示す。

【0072】

【表1】

	実施例1	実施例2	実施例3	実施例4	実施例5	比較例1	比較例2	比較例3
樹脂組成物(重量%)								
構成要素[A] NT	0.5	0.5	0.2	0.2	2.0	—	—	—
構成要素[B] CF1	20.0	—	—	—	—	20.0	—	—
CF2	—	20.0	25.0	25.0	20.0	—	20.0	20.0
構成要素[C] PA	—	79.5	72.8	67.8	78.0	—	80.0	78.0
PC	79.5	—	—	—	—	80.0	—	—
構成要素[D] CB	—	—	2.0	2.0	—	—	—	2.0
構成要素[E] RP	—	—	—	5.0	—	—	—	—
構成要素[A]の特性								
(1) $I_2/I_1$	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	—	—	—
(2) $I_2/I_3$	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	—	—	—
構成要素[D]の特性								
(1) $I_2/I_1$	—	—	—	0.69	—	—	—	0.69
(2) $I_2/I_3$	—	—	—	0.6	—	—	—	0.6
成形品特性								
(1) 体積固有抵抗値 ( $\Omega \cdot \text{cm}$ )	87	0.23	0.16	0.14	0.24	169	0.45	0.30
(2) 剛性 (GPa)	13.2	13.6	15.4	16.5	13.9	13.1	12.9	13.4
(3) Izod衝撃強度 (J/m)	115	168	158	170	138	111	167	150
(4) 難燃性 (UL-94)	—	—	—	V-0	—	—	—	—
総合評価	O	O	OO	OO	$\Delta \sim \times$	$\times$	$\times$	$\Delta \sim \times$

【0073】なお、表1における各成分の表記は下記に基づいた。

構成要素[A]

NT：気相成長多層ナノチューブ [ $I_2/I_1=0.1$ 、 $I_2/I_3=0.03$ ] 構成要素[B]

CF1：PAN系炭素繊維[平均単繊維直径=7 $\mu\text{m}$ 、 $L_c=1.7\text{nm}$ ]

CF2：PAN系炭素繊維[平均単繊維直径=7 $\mu\text{m}$ 、 $L_c=1.9\text{nm}$ ]

構成要素[C]

PA：ポリアミド樹脂[ナイロン66/6/6I共重合体、融点230℃]

PC：ポリカーボネート樹脂[日本GEプラスチック製レキサン121]

構成要素[D]

CB：カーボンブラック [ $I_2/I_1=0.69$ 、 $I_2/I_3=0.60$ ]

構成要素[E]

RP：赤リン[磷化学工業(株)製ノーバエクセル140]

表1の結果から以下のことが明らかである。

#### 1. 構成要素[A]の効果

構成要素[A]を用いていない比較例1(比較例2)に比べて、ラマン散乱強度比  $I_2/I_1$  および  $I_2/I_3$  が本発明の条件(A1)および(A2)の範囲内である構成要素[A]を用いた実施例1(実施例2)は、体積固有抵抗を低くすることができ、大幅に導電性に優れた成形品を得ることができる。

【0074】更に、先の実施例2は、ラマン散乱強度比

$I_2/I_1$  および  $I_2/I_3$  が本発明の条件(A1)および(A2)の範囲外であるカーボンブラック(構成要素[D]に相当する)を単独で多量に配合した比較例3に比べて、導電性および力学的特性に優れ、その優位性は明らかである。

#### 2. 構成要素[A]の添加量の効果

本発明の構成要素[A]を2重量%と多量に用いた実施例5に比べて、本発明の構成要素[A]を0.5重量%と極少量だけ用いた実施例2は、導電性、力学的特性ともに同等であり、高価な構成要素[A]の量を最小限に抑えることができ、材料コストの面から実施例5に対して優位性を有するため、本発明のより好ましい形態といえる。

#### 3. 構成要素[A]および[D]の併用の効果

構成要素[A]および[D]を併用した実施例3、4は、構成要素[A]のみ、または構成要素[D]のみを単独で用いた場合よりも、より高い導電性付与効果を発現しており、これらを併用することは本発明のより好ましい形態といえる。

#### 4. 長繊維ペレットの効果

通常のペレットを用いた実施例1に比べて、長繊維ペレットを用いた実施例2は、体積固有抵抗をより低くすることができ、導電性に優れた成形品を得ることができる。これは、実施例1よりも実施例2の方が、成形品中の導電性繊維の長さを長くできることによる。つまり、実施例2の成形品中の重量的平均繊維長さは0.50mmであったのに対して、実施例1の場合には、得られた成形品中の重量平均繊維長は0.31mmであったことによる。

【0075】これらの比較から、導電性に及ぼす導電性繊維の長さの重要性は明らかであり、本発明の導電性樹脂組成物としては、繊維長さをできるだけ長くしたペレット、とりわけ長繊維ペレットの形態の成形材料をとることがより好ましい。

【0076】

【発明の効果】本発明の各構成要素によれば、優れた導電性と成形性とを兼ね備える導電性樹脂組成物を提供することができ、かかる樹脂組成物、成形材料によれば、低比重で、且つ優れた導電性、力学的特性、外観品位、難燃性を兼ね備える成形品を得ることができるので、特に電気・電子機器用、OA機器用、精密機器用、自動車用のハウジング、ケーシング、トレーなどの幅広い産業\*

\*分野に好適な成形品を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の導電性樹脂組成物を構成する不連続繊維状または針状黒鉛フィラーの一例のラマンスペクトルである。

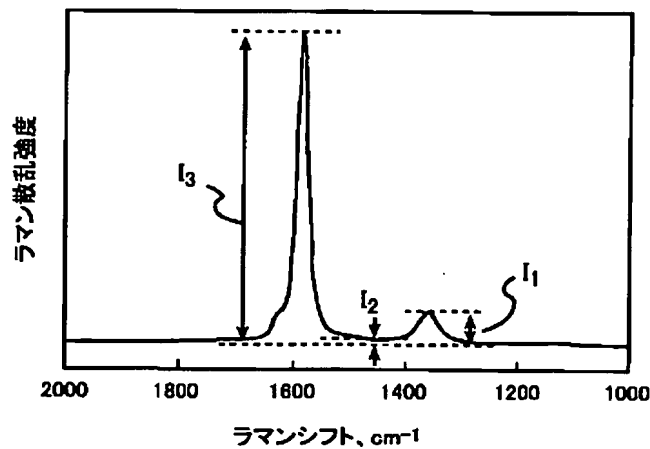
【符号の説明】

$I_1$  : ラマンシフト  $1360\text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極大値。

$I_2$  : ラマンシフト  $1480\text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極小値。

$I_3$  : ラマンシフト  $1580\text{ cm}^{-1}$  付近に現れるラマン散乱強度の極大値。

【図1】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 7

識別記号

F I

テーマコード (参考)

C 08 K 7/06

C 08 K 7/06

C 08 L 71/12

C 08 L 71/12

101/00

101/00

H 05 K 9/00

H 05 K 9/00

X

F ターム(参考) 4F071 AA01 AA14 AA22 AA41 AA43  
AA50 AA54 AA55 AB03 AB25  
AE15 BA01 BB03 BB05 BB06  
BC07  
4J002 AA001 BB011 BB032 BC021  
BG032 CC031 CF001 CF002  
CG001 CH071 CL001 CL031  
CL062 CM022 CN011 CN012  
DA016 DA017 DA026 DA058  
DA077 DA087 DJ007 FA042  
FA046 FA047 FB072 FB077  
FD010 FD110 FD112 FD116  
FD117 FD130 FD138 FD200  
5E321 AA01 BB32 BB33 BB34 BB60  
GG05  
5G301 DA18 DA19 DA42 DA43 DA51  
DA53 DA55 DD06